11 Veröffentlichungsnummer:

0 300 183 Δ1

(12)

EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(1) Anmeldenummer: 88109187.0

(51) Int. Cl.4: G01B 21/22

2 Anmeldetag: 09.06.88

Priorität: 24.06.87 DE 3720828

Veröffentlichungstag der Anmeldung: 25.01.89 Patentblatt 89/04

Benannte Vertragsstaaten: CH DE FR GB IT LI NL SE Anmelder: ROBERT BOSCH GMBH
Postfach 50
D-7000 Stuttgart 1(DE)

Pestalozzistrasse 4
D-6101 Reichelsheim(DE)
Erfinder: Saul, Gert, Ing.grad.
Rubensstrasse 6
D-6120 Erbach(DE)

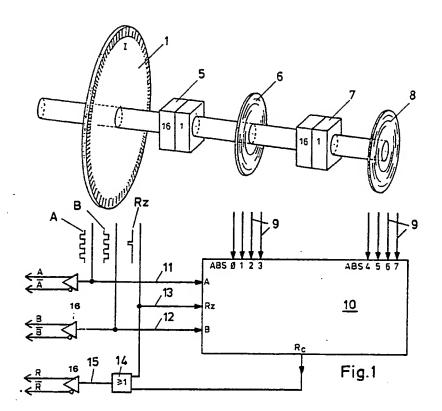
Vertreter: Uhlig, Heige, Dipl.-ing. Patent- und Lizenzabteilung c/o Robert Bosch GmbH Geschäftsbereich industrieausrüstung Postfach 1162 D-6120 Erbach/Odenwald(DE)

Messeinrichtung und Verfahren zur Lageistwerterfassung.

97

- 2.1 Zur absoluten Lageistwerterfassung lassen sich hochauflösende inkrementale Drehgeber mit Zusatzeinrichtungen verwenden. Die neue Meßeinrichtung soll mit einer kostengünstigen Zusatzeinrichtung, die ein entsprechend der Umdrehung des Drehgebers versetztes Referenzsignal erzeugt, ein Verfahren ermöglichen, das dem entspricht, wie es mit Absolutwertgebern möglich ist, und sich störsicher wie bei der Verwendung von Inkrementalgebern aufbauen läßt.
- 2.2. Die Zusatzeinrichtung besteht aus einem Absolutwertgeber der über Untersetzungsgetriebe die jeweilige Umdrehungszahl des inkrementalen Drehgebers erfaßt. In einer Logikstufe erfolgt die Erzeugung eines zusätzlichen Referenzsignales, das entsprechend dem Umdrehungswert aus den Signalen des Absolutwertgebers um Teilungsperiodenanzahlen versetzt zum Referenzsignal des Drehwertgebers ausgegeben wird.
- 2.3 Die Meßeinrichtung eignet sich inbesondere zur Lageistwerterfassung bei numerisch gesteuerten Werkzeugmaschinen.

Xerox Copy Centre



Meßeinrichtung und Verfahren zur Lageistwerterfassung

Die Erfindung betrifft eine Meßeinrichtung nach dem Oberbeigriff des Patentanspruches 1, wie sie zur Steuerung eines Servoantriebes z. B. zur Lageregelung von Werkzeugmaschinen, Industrierobotern usw. verwendet wird.

An einfachen und kostengünstigen Maschinen werden für die Lageistwerterfassung überwiegend inkrementale Drehgeber verwendet, die mechanisch mit dem Antrieb verbunden sind (indirektes Meßsystem). Hierbei wird jedoch nach dem Einschalten eine aufwendige, zeitraubende Prozedur erforderlich um den Ausgangswert des Lagegebers zu erfassen. Üblicherweise wird hierbei ein genau vermessener Referenzpunkt mit geringer Geschwindigkeit angefahren und der dort bekannte Lageistwert eingestellt. Dies läßt sich vermeiden, wenn anstelle des inkrementalen Drehgebers ein Absolutwertgeber verwendet wird, über dessen Signale sich in jeder Lage der Lageistwert ermitteln läßt.

Werden inkrementale Drehgeber verwendet, müssen üblicherweise zusätzliche Maßnahmen ergriffen werden, die verhindern, daß durch Störimpulse oder Ausfall von Einzellimpulsen eine Fehlmessung erfolgt, wobei vor allem das Aufaddieren von Fehlem verhindert werden muß. Hierbei ist es bekannt, über das Referenzsignal einer Nullwert-Referenzmarke, mit Hilfe einer Zählkontrolle der Inkrementalimpulse, Fehler zu erkennen.

Zur genauen Steuerung (im Mikrometerbereich) werden hochauflösende Präzisions-Meßeinrichtungen erforderlich, die sehr aufwendig und teuer sind. Während sich hochauflösende inkrementale Drehgeber verhältnismäßig kostengünstig herstellen lassen und nur wenige Signale abgeben, die über abgeschirmte Leitungen mit geringer Übersprechempfindlichkeit zur Steuerung geführt werden müssen, ist die Herstellung von Absolutwertgebern aufwendig und es müssen, vor allem wenn der maximale Verfahrweg groß ist, sehr viele Signale über getrennte Leitungen zur Steuerung geführt werden. Weiterhin steigt durch die wesentlich größere Anzahl von Signalgebern auch die Ausfallrate.

Um dies zu vermeiden, ist es bekannt, (siehe DE-OS 34 19 090 und EP-OS 0 201 106) einen Inkrementalgeber zusätzlich über Zahnräder mit weiteren Geberscheiben zu verbindern, auf denen sich jeweils eine zusätzliche Referenzmarke befindet, die nach jeder Umdrehung eine andere Stellung einnimmt. In einem Mikroprozessor wird dann aus der Lage der zusätzlichen Referenzsignale der Drehwert des inkrementaien Drehgebers errechnet. Die Ermittlung der Umdrehungszahl erfolgt dort in ähnlicher Weise wie bei der Meßeinrichtung gemäß der DE-PS 24 16 212.

Bei einer Meßeinrichtung gemäß der DE-OS 34 16 090 oder der EP-OS 0 201 106 wird insbesondere für hochauflösende inkrementale Drehgeber eine hohe Präzision erforderlich, da die zusätzlichen Signale aus den zusätzlichen Referenzsignalgebern zu einem vorgegebenen Inkrement des inkrementalen Drehgebers abgegeben werden müssen. Bei dem dort angegebenen Beispiel mit 4000 Teilungsperioden auf der Inkrementalscheibe müssen nach der maximalen Drehzahl die zusätzlichen Referenzsignale um 5,4 Minuten (0,09 Winkelgrade) genau erzeugt werden. Dies bedeutet, daß sehr große Scheiben verwendet werden müssen oder eine Eichung im Mikrometerbereich erfolgen muß, die bei einer Anordnung am Antrieb mit den dort vorhandenen großen Temperaturänderungen kaum möglich ist. Weiterhin kann durch Störimpulse oder fehlende Impulse ein falscher Umdrehungswert initialisiert werden, der erhebliche Störungen verursachen kann.

Aufgabe der Erfindung ist es, diese Nachteile zu vermeiden und mit einem hochauflösendem inkrementalen Drehgeber eine Lageistwerterfassung zu ermöglichen, mit der nach kurzem Verfahrweg der genaue absolute Lageistwert ohne größeren Aufwand ermittelt werden kann. Diese Aufgabe wird durch die im Patentanspruch 1 gekennzeichneten Merkmale gelöst. Die Getriebe und Absolutwertgeber benötigen hierbei keine große Präzislon, da nur die jeweilige Umdrehungszahl erfaßt werden muß. Eine Abfrage des Absolutwertgebers kann gezielt immer dann erfolgen, wenn das Referenzsignal Rz des Drehwertgebers anliegt, so daß Toleranzen bis nahezu einer Umdrehung des Drehwertgebers keine Rolle spielen.

Bei absoluten Weggebern, z.B. gemäß der DE-OS 30 06 367 und DE 34 07 102, ist es an sich bekannt, zur Vergrößerung der Auflösung bzw. des Bereiches der Absolutwertmessung vor dem Absolutwertgeber eine oder mehrere Codescheiben mit Inkrementalwerten vorzusehen, die über Untersetzungsgetriebe mit dem Absolutwertgeber verbunden sind. Mit der Vergrößerung der Auflösung erhöht sich jedoch auch hier der Stellenwert des Absolutwertsignales wie bei Absolutwertgeber mit weiteren Codespuren. In der DE-OS 34 07 102 wird ein Lösungsweg angegeben, wie mit Hilfe einer zusätzlichen Rasterscheibe auch mit ungenauen Untersetzungsgetrieben noch richtige Absolutwerte erfaßt werden können. Um nach dem Einschalten oder nach einem Ausfall der Betriebsspannung den genauen Absolutwert ermitteln zu können wird es jedoch erforderlich, den Zählerstand des hierbei erforderlichen Zählers über einen Langzeitspeicher (z. B. mit Hilfe einer zusätzlichen Batteriespannung) abzuspeichern. Dies hat jedoch den Nachteil, daß nach

Abschalten oder Ausfall der Betriebsspannung erfolgende Auslaufbewegungen oder andere Positionsbewegungen, z. B. von Hand, nicht mehr erfaßt werden und zu Fehlern führen können.

Eine besonders vorteilhafte Ausgestaltung der Erfindung er gibt sich, wenn direkt am Inkremental- und Absolutwertgeber eine Zähllogik vorgesehen ist, die abhängig vom Umdrehungswert versetzte, zusätzliche Referenzsignale der Steuerung zuführt. Hierbei wird die Übertragung der Signale über ein Kabel möglich, das dem entspricht, wie es bei Anlagen mit inkrementalen Drehgebern als indirektes Meßsystem erforderlich ist. Weitere vorteilhafte Ausgestaltungen der Erfindung sind in den Unteransprüchen gekennzeichnet.

Die Erfindung wird anhand der in den Zeichnungen dargestellten Ausführungsformen näher erläutert.

Fig. 1 zeigt den mechanischen Aufbau und das Schaltungsprinzip einer erfindungsgemäßen Meßein-10 richtung,

Fig. 2 ein Prinzipschaltbild für die Verarbeitung der Signale aus der Meßeinrichtung gemäß Fig. 1,

Fig. 3 ein Signal-Diagramm der Meßeinrichtung zur Errechnung des Lageistwertes und

Fig. 4 ein Signal-Diagramm gemäß Fig. 3 für einen Drehgeber mit 2500 Teilungsperioden.

Das Meßsystem gemäß Fig. 1 besteht aus einem herkömmlichen, hochauflösenden inkrementalen

Drehgeber 1 für zwei um 90 Grad versetzte Inkrementalsignale A, B und einem Referenzsignal Rz je

Umdrehung. Der Drehgeber 1 ist über ein Untersetzungsgetriebe 5 mit einer Vier-bit-Absolutwertscheibe 6

und diese über ein zweites Untersetzungsgetriebe 7 mit einer zweiten Vier-bit-Absolutwertscheibe 8

verbunden. Entsprechend der Auflösung der beiden Absolutwertscheiben beträgt die Untersetzung der

beiden Getriebe 5 und 7 16: 1. Der Absolutwertgeber aus den Teilen 5 bis 8 kann so 256 Umdrehungen

des Drehgebers 1 direkt erfassen. Die gleiche Umdrehungszahl läßt sich auch mit einem Untersetzungsge
triebe mit 256: 1 und einer 8-bit Absolutwertscheibe erfassen, wenn z. B. aus Platzgründen dies

vorteilhafter sein sollte. Wird eine höhere maximale Umdrehungszahl erforderlich, kann durch zusätzliche

Absolutwertscheiben oder eine höhere Auflösung der Absolutwertscheiben mit entsprechenden Getriebeu
ntersetzungen diese höhere Umdrehungszahl erfaßt werden. Zum Beispiel mit zwei 5-bit Scheiben und

Untersetzungsgetrieben mit 32: 1 eine maximale Umdrehung von 1024.

Die Absolutwertsignale 9 sind einer einfachen Zähllogik 10 zugeführt, die über eine Leitung 11 die Inkrementalsignale A der ersten und über eine Leitung 12 der zweiten Spur des Drehgebers 1 erhält. Ausgehend von dem über eine weitere Leitung 13 zugeführten Referenzsignal Rz erzeugt die Zähllogik 10 ein zusätzliches Referenzsignal Rc, das über ein Oderglied 14 in den Signalweg 15 eingespeist wird. Zur besseren Überwachung und Störunterdrückung werden die zwei Inkrementalsignale A und B und das Referenzsignal Rz mit dem zusätzlichen Referenzsignal Rc über Verstärkerstufen 16 zusätzlich auch negiert übertragen, wie das bei Inkrementalgebern als indirektes Meßsystem üblich ist.

Die Zähllogik 10 kann störsicher aufgebaut direkt am Meßsystem angeordnet sein und die erforderliche Betriebsspannung von der Betriebsspannung für die Signalgeber (nicht dargestellt) erhalten. Würde das ganze Meßsystem als Absolutwertgeber aufgebaut werden, müßten für einen Inkrementalgeber mit 4000 Inkrementen und 256 Umdrehungen ein 20-bit Signal übertragen werden. Um dies in gleicher Weise sicher (auch negiert) parallel der Steuerung zuzuführen wäre hierzu ein 40adriges Kabel erforderlich und der Aufwand für die Fehlerüberwachung und Störunterdrückung entsprechend groß. Es ist bekannt, diesen Aufwand durch Verwendung einer seriellen Schnittstelle zu reduzieren, jedoch steht dann die Lageistwertinformation nicht ständig und aktuell zu jedem beliebigen Zeitpunkt zur Verfügung und es ergibt sich eine geringere Störsicherheit.

Die Wirkungsweise der Zähllogik 10 ist in Fig. 3 dargestellt. Die Zähllogik erhält das Absolutsignal ABS (9)der Absolutwertscheiben 6 und 8, die beiden Inkrementalsignale A und B und das Referenzsignal Rz. Bei Eintreffen eines Referenzsignales wird der Wert des Absolutsignales ABS mit n - 1, n, n + 1, n + 2 usw. abgespeichert. Die Werte dazwischen können im Toleranzbereich des Absolutwertgebers liegen (n ist die Zahl der momentanen absoluten Umdrehung des Drehgebers 1). Ist k eine Teilungsperiode der Inkrementalsignale A und B und a die Anzahl der Teilungsperioden pro Umdrehung des Drehgebers 1, erzeugt die Zähllogik 10 in jeder Zählrichtung nach jeder Umdrehung alle a + 1k eine zusätzliches Referenzsignal Rc. Die Zählrichtung wird in bekannter Weise aus der jeweiligen Phasenlage der Inkrementalsignale A zu B ermittelt.

Das erste zusätzliche Referenzsignal c_1 wird hierbei über den Zählerstand eines Auf/Abwärtszählers bei positiver Zählrichtung nach X_1 mit $a/2 + (n-1) \bullet k + k$ hinter dem ersten Referenzsignal z_1 dann erzeugt, wenn die beiden Inkrementalsignale A und B einen "High"-Pegel führen. Nach y_1 mit $a/2 - n \bullet k$ erfolgt dann die Ausgabe einer weiteren zyklischen Referenzmarke z_2 vom Inkrementalgeber. Nach x_2 mit $a/2 + n \bullet k + k$ erfolgt dann das zweite zusätzliche Referenzsignal c_2 . y_2 entspricht dann $a/2 - (n + 1) \bullet k$; $x_3 = a/2 + (n + 1) \bullet k + k$ und $y_3 = a/2 - (n + 2) + k$. Hierbei entspricht z dem zyklischen Referenzsignal und c dem umdrehungscodierten Referenzsignal.

Um ausgehend von jedem zyklischen Referenzsignal Rz des inkrementalen Drehgebers in der Logik-

stufe 10 ein zusätzliches Referenzsignal Rc zu erzeugen das unabhängig von der Drehrichtung in einem Abstand der zyklischen Referenzmarke liegt aus dem sich der genaue Lageistwert ermitteln läßt, erzeugt die Logikstufe 10 bei positiver Drehrichtung ein zusätzliches Referenzsignal nach

$$x = a/2 + n \cdot k + k$$

und bei negativer Drehrichtung nach

$$y = a/2 - nek$$
.

Hierbei is n immer der absolute mit Rz abgetastete Drehzahlwert aus dem Absolutwertgeber (5 bis 8) bzw. den Signalen 9.

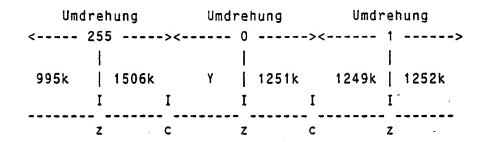
In Fig. 4 ist das gleiche Signal-Diagramm für einen inkrementalen Drehgeber mit 2500 Teilungsperioden 10 k dargestellt. Wird hiermit z. B. die Spindel für ein Werkzeugmaschinen-Schlitten mit einer Steigung von 10 mm angetrieben, ergibt sich bei der üblichen Vierfachauswertung in der Empfänger-Elektronik bei einer Auflösung von 1 Mikrometer eine absolute Meßlänge von 2,560 Metern. Hierbei ist der Abstand zwischen einem zyklischen Referenzsignal Rz und einem codierten Referenzsignal Rc eindeutig, d. h. über die Vielzahl der Umdrehungen kommt jeder Abstand zahlenmäßig nur einmal vor. Somit ist über den unter-15 schiedlichen Abstand zwischen den zyklischen und umdrehungscodierten Referenzsignalen eindeutig die jeweilige Umdrehung festgelegt. Die Position des Systems ist demnach für die Empfänger-Elektronik in der Steuerung eindeutig, absolut und inkrementgenau ermittelbar.

Mit dem erfindungsgemäßen Drehgeber ist auch eine Lageistwerterrechnung bei einem Endlos-Drehen möglich. Hierbei erfolgt die Ermittlung des Lageistwertes unabhängig von der Nullstellung der Absolutwertscheiben 6 und 8. Dies hat vor allem den Vorteil, daß bei der Montage des kompletten Drehgebers nicht auf dessen Drehstellung geachtet werden muß bzw. ein Justieren überflüssig wird. Hierbei ergibt sich dann ein Sonderfall bei den Übergängen zwischen der "nullten" Umdrehung und der "maximalen" Umdrehung.

25

30

35



40

Die codierte Referenz-Marke c würde normalerweise bei negativer Drehrichtung von der zyklischen Referenzmarke 0 vorgegeben nach Gleichung Y = a/2 - nek.

Diese liefert für n = 0 den Wert a/2, was jedoch nach der Definition nicht zulässig ist, weil sonst die Eindeutigkeit nicht mehr vorhanden wäre. Andererseits muß unabhängig von der Drehrichtung auch beim Nullübergang die zusätzliche Referenzmarke immer im entsprechenden Abstand erfolgen. Um dies sicherzustellen, überwacht die Logikstufe den Umdrehungswert auf einen Wert n = Null und schaltet bei negativer Drehrichtung die Erzeugung der zusätzlichen Referenzmarke dahingehend um, daß diese - nur in diesem Fall - mit

erzeugt wird.

n_{max} entspricht hierbei dem höchsten Umdrehungswert bzw. der maximalen absoluten Umdrehung - 1.

Beispiel:

5

10

25

30

$$Y = \frac{2500k}{2} - 255k - k$$

= 994k

Die Empfänger-Elektronik kann gemäß Fig. 2 aufgebaut sein. Die Inkrementensignale A, A und B, B werden, in einer Impulsaufbereitungsstufe 20 von Störsignalen befreit, einem Auf/Abwärtszähler 21 zugeführt, der diese Impulse in bekannter Weise drehrichtungsgemäß zählt. Der jeweilige Zählerstand wird über einen Signalbus 24 von einem Mikroprozessor 22 der Steuerung abgefragt. Gleichzeitig wird beim Eintreffen aller Referenzsignale R = Rz + Rc von einer Latch-Stufe 23 der jeweilige Zählerstand zwischengespeichert und gleichfalls dem Mikroprozessor 22 über den gleichen Signalbus 24 zur Verfügung

Aus diesen Daten, z. B. durch Vergleich der anliegenden Werte mit zuvor anliegenden Werten, ermittelt der Mikroprozessor den Verfahrweg. Die absolute Position der ersten überfahrenen Referenzmarke in Bezug auf die zyklische Réferenzmarke 0 errechnet sich hierbei (in Teilungsperioden k) aus:

$$Xabs_{(k)} = [|d| - sign(d) - 1] * \frac{a}{4} + [sign(d)]$$

$$- sign(dx)] * \frac{|dX|}{4}$$
Gleichung 1

Daraus ergibt sich die absolute Position in mm:

 $Xabs_{(mm)} = Xabs_{(k)} \cdot k$ Gleichung 2

In Gleichung 1 und 2 bedeuten:

Xabs_(k) = Abstand zwischen der ersten überfahrenen Referenzmarke und der Referenzmarke 0 in Teilungsperioden k

 $Xabs_{(mm)}$ = Abstand zwischen der ersten überfahrenen Referenzmarke und der Referenzmarke 0 in mm d = 2 |dX| - a

dX = Vorzeichenrichtige Anzahl der Teilungsperioden zwischen der ersten und der zweiten in einer Richtung überfahrenen Referenzmarke

a = Anzahl der Teilungsperioden k pro Umdrehung

k = Teilungsperiode (repräsentiert über die Spindelsteigung ein Längenmaß)

sign = Signum-Funktion

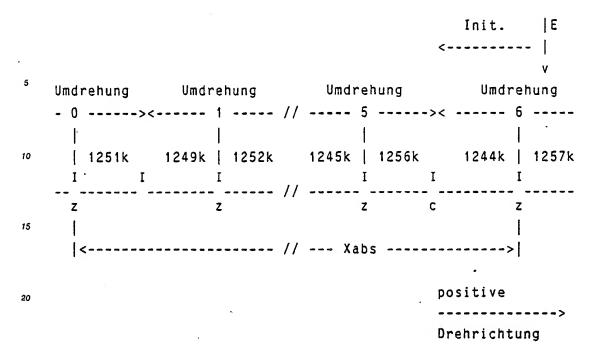
Bei dem Beispiel gemäß Fig. 4 kann sich hierbei folgendes ergeben:

a = 2500 k

ABS = 256 Umdrehungen

E = Einschalt-Position innerhalb Umdrehung 6 (siehe nachfolgendes Bild) negative Drehrichtung während der Initialisierung

50



Bei der angenommenen Einschalt-Position E wird zunächst bei negativer Drehrichtung die zyklische Referenzmarke 6 überfahren. Nach weiteren 1244 Teilungsperioden wird von der Zähllogik 10 die umdrehungscodierte Referenzmarke c erzeugt. Nach Gleichung 1 ergibt sich die absolute Position der ersten überfahrenen Referenzmarke zu:

$$dX = -1244$$

$$d = 2 * |-1244| - 2500 = -12$$

$$Xabs_{(k)} = [|-12| - sign(-12) - 1] * \frac{2500}{2}$$

$$+ [sign(-12) - sign(-1244)] * \frac{|-1244|}{2}$$

$$= [12 + 1 - 1] * 1250 + [-1 + 1] * 622$$

$$= 15000 k$$

Nach Gleichung 2 ergibt sich die absolute Position in mm:

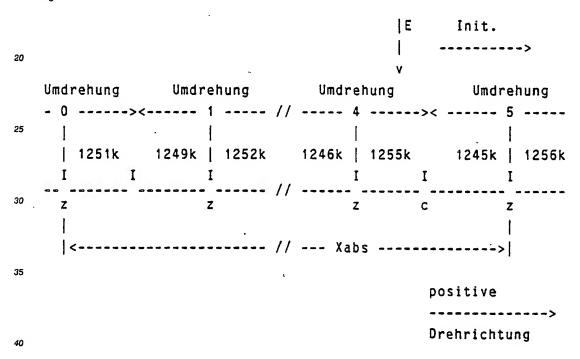
55

Xabs_(mm) = 15000 *
$$\frac{10 \text{ mm/Umdr.}}{2500 \text{ Striche/Umdr.}}$$

= 15000 * 4 μm

= 60 mm

Das Initialisieren erfolgt hierbei selbstätig nach dem Einschalten der Steuerung, wobei die Steuerung sicherstellt, daß sich hierbei das Werkzeug außerhalb des Werkstückes bewegt oder sich von diesem wegbewegt. Wird hierzu eine Bewegung in positiver Drehrichtung erforderlich, erfolgt die Berechnung wie folgt:



Bei der angenommenen Einschalt-Position E wird zunächst bei positiver Drehrichtung die codierte Referenzmarke c überfahren. Nach weiteren 1245 Teilungsperioden wird vom Inkrementalgeber die zyklische Referenzmarke 5 erzeugt. Nach Gleichung 1 ergibt sich die absolute Position der ersten überfahrenen Referenzmarke zu:

50

$$dX = +1245$$

$$d = 2 * |+1245| - 2500$$

$$= -10$$

$$Xabs_{(k)} = [|-10| - sign(-10) - 1] * \frac{2500}{2}$$

$$+ [sign(-10) - sign(+1245)] * \frac{|+1245|}{2}$$

$$= [10 + 1 - 1] * 1250 + [-1 - 1] * \frac{1245}{2}$$

$$= 12500 k - 1245 k$$

$$= 11255 k$$

Nach Gleichung 2 ergibt sich die absolute Position in mm:

25

40

$$x_{abs_{mm}} = 11255 * \frac{10 \text{ mm/Umdr.}}{2500 \text{ Striche/Umdr.}}$$

$$= 11255 * 4 \mu \text{m}$$

$$= 45,020 \text{ mm}$$

Ist der Verfahrweg zur Initialisierung zu lang, kann dieser durch weitere Referenzmarken auf dem Drehgeber 1 z. B. bei 180 ° verkürzt werden.

Durch eine entsprechende Anpassung der Untersetzungsgetriebe für die Absolutwertscheiben oder durch Zusatzreferenzmarken auf einer getrennten Spur oder mit verändertem Signal können dann codierte Referenzsignale ausgegeben werden, die bei jeder Umdrehung mehrfach jeweils um ein Inkrement versetzt ausgegeben werden.

Ist die Logikstufe 10 durch eine entsprechende Nullumschaltung (bei Umdrehungszahl Null und negativer Drehrichtung) für ein Endlosdrehen ausgebildet, kann der Nullpunkt der Meßeinrichtung im beliebigen Abstand zum Maschinennullpunkt liegen. Es wird dann lediglich einmal der Maschinennullpunkt angefahren, dort z. B. über die numerische Steuerung der Abstand der beiden Nullpunkte zueinander ermittelt und bei der späteren Lageistwerterfassung berücksichtigt.

Während bei inkrementalen Drehgebern als indirektes Meßsystem jeweils nur nach einer vollen Umdrehung, z. B. über eine Zählkontrolle, eine Überwachung auf Vollständigkeit der Inkremente erfolgen kann, wird beim erfindungsgemäßen Meßverfahren eine Kontrolle auch bei den codierten Referenzsignalen möglich. Gleichzeitig können durch eine Plausibilitätskontrolle auch die codierten Referenzsignale und mit diesen die Absolutwertgebersignale überwacht werden, da sich diese je nach Drehrichtung jeweils nur um eine Teilungsperiode gegenüber dem zyklischen Referenzsignal verschieben. Ist nur eine Referenzmarke vorgesehen und gemäß Fig. 4 maximal 256 Umdrehungen möglich, ergibt sich ein codiertes Referenzsignal das nur um 0 ... 256 Teilungsperioden von dem 180° Wert bei Teilungsperiode 1250 abweicht, so daß eine

EP 0 300 183 A1

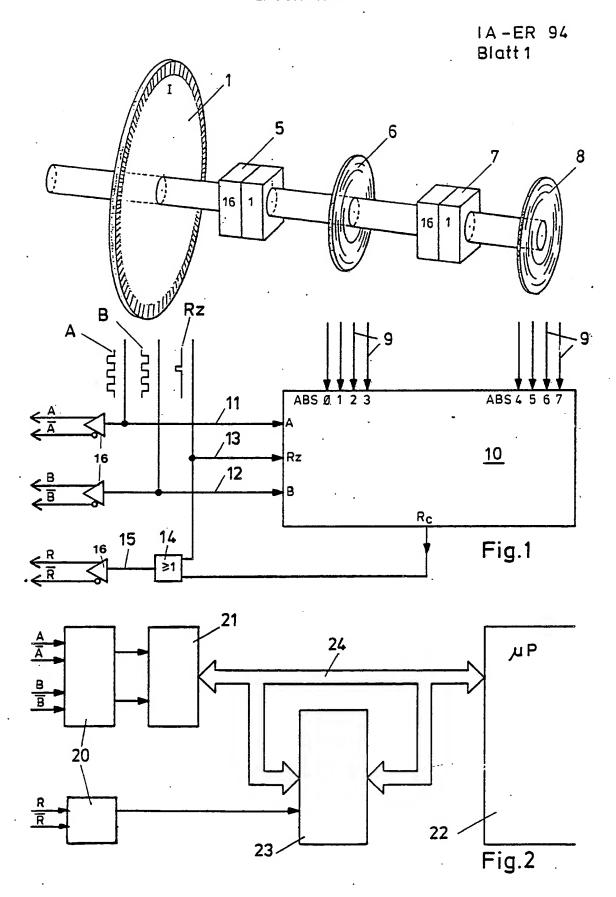
Zählkontrolle bei jeder halben Umdrehung (0 ... 256 Teilungsperioden) des Drehgebers 1 möglich ist. Werden zusätzlich zyklische Referenzmarken verwendet, kann diese Kontrolle noch weiter verbessert werden.

Ansprüche

- 1. Meßeinrichtung zur Lageistwerterfassung mit einem hochauflösenden inkrementalen Drehgeber, der neben Inkrementalsignalen zumindest ein Referenzsignal je Umdrehung abgibt, einer Einrichtung die ein entsprechend der Umdrehung des Drehgebers versetztes Referenzsignal erzeugt, und einem Mikroprozessor mit dessen Hilfe der absolute Lageistwert bei mehr als einer Umdrehung errechnet wird, dadurch gekennzeichnet, daß
- der Drehgeber (1) über Untersetzungsgetriebe (5) mit zumindest einem Absolutwertgeber (5 bis 8) verbunden ist, der die Umdrehungen des inkrementalen Drehgebers (1) erfaßt,
- über ein Referenzsignal (Rz) des inkrementalen Drehgebers (1) ein Umdrehungswert aus den Signalen (9) des Absolutwertgebers (5 bis 8) abgetastet wird,
 - eine Logikstufe (10) vorgesehen ist, die ausgehend vom Referenzsignal (Rz) des inkrementalen Drehgebers (1) ein zusätzliches Referenzsignal (Rc) erzeugt, das entsprechend dem Umdrehungswert aus den Signalen (9) des Absolutwergebers um Teilungsperiodenanzahlen versetz ausgegeben wird und
 - aus den Signalen des Absolutwertgebers (5 bis 8), des des inkrementalen Drehgebers (1) und der beiden Referenzsignale (Rz, Rc) im Mikroprozessor (22) der absolute Lageistwert errechnet wird.
 - 2. Meßeinrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Absolutwertgeber ein Drehgeber mit Absolutwert-Scheibe (6) ist, deren Auflösung den maximalen Umdrehungen des inkrementalen Drehgebers (1) entspricht, oder über weitere Getriebe (7) weitere Absolutwertscheiben vorgesehen sind die zusammen die maximalen Umdrehungen erfassen.
 - 3. Meßeinrichtung nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß das zusätzliche Referenzsignal (Rc) in den Signalweg (15) für das Referenzsignal (Rz) des inkrementalen Drehgebers (1) eingespeist und neben den Inkrementalsignalen (A, B) des Drehgebers über Signalauswertstufen (21) dem Mikroprozessor (22) zugeführt ist, der aus diesen Signalen ständig den Lageistwert ermittelt.
 - 4. Meßeinrichtung nach einem der Anspüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß der inkrementale Drehgeber (1) und der Absolutwertgeber (5 bis 8) zusammen mit einer Logikstufe (10) am Meßort angeordnet sind und von dort über ein Verbindungskabel die Inkrementalsignale (A, B) und die Referenzsignale (Rz, Rc) einer Steuerung zugeführt sind, in der aus diesen Signalen der Lageistwert ermittelt wird.
 - 5. Meßeinrichtung nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß der inkrementale Drehgeber (1) zumindest eine weitere Referenzmarke aufweist, welche die volle Umdrehung des Drehwertgebers (1) aufteilt und ein weiteres Zusatzreferenzsignal in der Zähllogik (10) erzeugt.
 - 6. Meßverfahren mit einer Meßeinrichtung nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß in an sich bekannter Weise die Inkrementalsignale (A,B) mit entsprechend der Drehrichtung phasenversetzten Inkrementalsignalen nach einer Impulsaufbereitung in einem Auf-/Abwärtszähler (21) drehrichtungsabhängig gezählt werden, der jeweilige Zählerstand durch die Referenzsignale (Rz) des Drehwertgebers (1) und den zusätzlichen Referenzsignalen (Rc) in eine Latchstufe (23) eingelesen wird, und daß der Zählerstand des Auf- Abwärtszählers (21) und der Latchstufe (23) über einen Datenbus vom Mikroprozessor (22) abgerufen wird, der über eine Subtraktion des abgerufenen Wertes vom zuvor abgerufenen Wert den Istverfahrweg ermittelt.
 - 7. Meßverfahren nach Anspruch 6, dadurch gekennzeichnet, daß über die Zählerstände bei Eintreffen der beiden Referenzsignale (Rz, Rc) eine Vollständigkeitskontrolle der Inkrementalsignale (A,B) erfolgt, über ein Plausibilitatskontrolle der richtige Zählerstand für das zusätzliche Referenzsignal (Rc) überprüft wird und bei einem fehlerhaftem Signal ein Fehlersignal erzeugt wird.
 - 8. Meßverfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, daß zumindest einmal nach dem ersten Einschalten eine gesteuerte Einfahrbewegung erfolgt, hierbei, ausgehend vom ersten Referenzsignal (Rz) des Drehwertgebers (1), nach einer vorgegebenen Anzahl Inkrementen in der Zähllogik (10) ein zusätzliches Referenzsignal (Rc) erzeugt wird, und die vorgegebene Anzahl Inkremente einem festen Zahlenwert entspricht, der um die aus dem Absolutwertgeber (5 bis 8) ausgelesenen Anzahl der Umdrehungen des Drehwertgebers (1) abweicht.
 - Me
 ßverfahren nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, daß der feste Zahlenwert der H
 älfte der Gesamtzahl an Inkrementen zwischen zwei Referenzsignale (Rz) des Drehwertgebers (1) entspricht.

EP 0 300 183 A1

- 10. Meßverfahren nach einem der Ansprüche 6 bis 9, dadurch gekennzeichnet, daß der Lageistwert unabhängig vom Wert der Signale (9) des Absolutwertgebers (5 bis 8) aus dem Abstand der Referenzsignale (Rz) zu den zusätzlichen Referenzsignalen (Rz) ausgehend von einem vorgegebenen Maschinennullpunkt errechnet wird.
- 11. Meßverfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 10, dadurch gekennzeichnet, daß ausgehend vom Referezsignal (Rz) das zusätzliche Refernzsignal (Rc) bei einem Drehen in positiver Richtung nach a/2 + n•k + k, und in negativer Richtung nach a/2 n•k erzeugt wird, wobei: a der Anzahl der Teilungsperioden bei einer Umdrehung, n der Zahl der absoluten Umdrehung des Drehgebers (1), und k einer Teilungsperiode der Inkrementsignale (A, B) entspricht.
- 12. Meßverfahren nach Anspruch 11, dadurch gekennzeichnet, daß bei einem Umrehungswert n = Null und negativer Drehrichtung eine Umschaltung der Erzeugung des zusätzlichen Referenzsignales erfolgt und dieses nach a/2 -n_{max}•k -k erzeugt wird, wobei: n_{max} der höchsten Zahl der absoluten Umdrehung des Drehgebers entspricht.



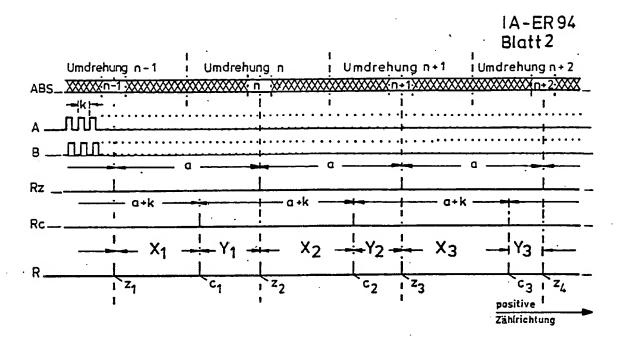


Fig. 3

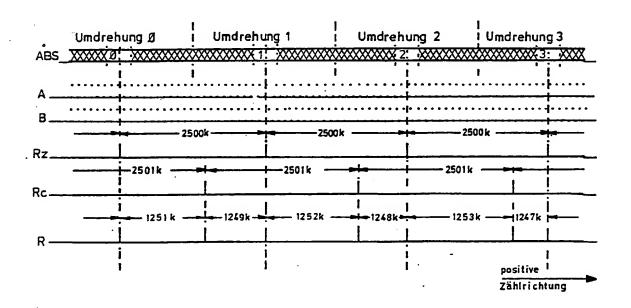


Fig.4

EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE				
Kategorie		ents mit Angabe, soweit erforderlich, Bgeblichen Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int. Cl. 4)
A	DE - A1 - 3 429 # Gesamt #	648 (HEIDENHAIN)	1,2	G O1 B 21/22
A	DE - A1 - 3 246	5 959 (KABUSHIKI)	1	
	* Gesamt; ir sprüche; I	sbesondere An- ig. 1 *		
D,A	DE - A1 - 3 407	102 (EUCHNER)	1	
	* Gesamt *			
D, A	DE - A1 - 3 416	090 (SIEMENS)	1	
	* Gesamt *			•
,	Dፑ ለ1 3 2/3	056 (TIMA)		
A	DE - A1 - 3 243 * Gesamt *	, 950 (LUMA)		RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int. Cl.4)
		•		G 01 .B· 7/00
		•		G 01 B 11/00
				G 01 B 21/00
				G 01 D 5/00
Der vo	orliegende Recherchenbericht wur	de für alle Patentansprüche erstellt.	1	
Recherchenort WIEN		Abschlu8datum der Recherche 03-11-1988		Prüfer TOMASELLI
X : von Y : von ande	rEGORIE DER GENANNTEN Di besonderer Bedeutung allein t besonderer Bedeutung in Vert eren Veröffentlichung derselbe inologischer Hintergrund tschriftliche Offenbarung	petrachtet nach d nindung mit einer D: in der. en Kategorie L: aus an	lem Anmeldeda Anmeldung an Idern Gründen	ent, das jedoch erst am ode tum veröffentlicht worden i geführtes Dokument angeführtes Dokument

PUB-NO: EP000300183A1

DOCUMENT-IDENTIFIER: EP 300183 A1

TITLE: Measuring apparatus and process for

the detection of the

actual position value.

PUBN-DATE: January 25, 1989

INVENTOR-INFORMATION:

NAME COUNTRY

MEISTER, WERNER ING GRAD N/A SAUL, GERT ING GRAD N/A

INT-CL (IPC): G01B021/22

EUR-CL (EPC): G01D005/245; H03M001/16

US-CL-CURRENT: 33/626

ABSTRACT:

The high resolution incremental rotary transducer (1) generates at least

one reference signal per rotation as well as incremental signals. Another

device generates an offset reference signal corresp. to the transducer

rotation. A microprocessor computes the absolute position value for more than

one rotation. The rotary transducer (1) is connected to at least one absolute

value transducer via a reduction transmission (5). The absolute value

transducer detects rotations of the rotary transducer. The microprocessor (10)

computes the absolute position value from the signals (9) of the rotary and

absolute transducers. The absolute value transducer is a

rotary transducer

with an absolute value plate of resolution corresp. to the
maximum rotations of

the incremental transducer.

----- KWIC -----

Abstract Text - FPAR (1):

The high resolution incremental rotary transducer (1) generates at least

one reference signal per rotation as well as incremental signals. Another

device generates an offset reference signal corresp. to the transducer

rotation. A microprocessor computes the absolute position value for more than

one rotation. The rotary transducer (1) is connected to at least one absolute

value transducer via a reduction transmission (5). The absolute value

transducer detects rotations of the rotary transducer. The microprocessor (10)

computes the absolute position value from the signals (9) of the rotary and

<u>absolute transducers</u>. The absolute value transducer is a rotary <u>transducer</u>

<u>with an absolute</u> value plate of resolution corresp. to the maximum rotations of the incremental transducer.